

Procédé et appareil de stérilisation de l'air destiné à la ventilation des locaux nécessitant un air à faible teneur en microorganismes.

La présente invention concerne un procédé et un appareil de stérilisation de l'air destiné à la ventilation des locaux nécessitant un air à faible teneur en microorganismes. Cette stérilisation est obtenue par un procédé thermique, c'est à dire par élévation de la température de l'air à l'aide d'une résistance électrique et récupération de l'enthalpie du gaz chaud par transfert à l'air froid introduit dans l'appareil et prélevé à l'intérieur ou à l'extérieur des locaux.

L'air stérile ainsi produit peut être utilisé pour la pressurisation d'un local – chambre d'hôpital, cabinet dentaire, etc – mais également pour créer, à l'intérieur d'une pièce une zone stérile à proximité d'une table d'opération chirurgicale ou d'une unité de traitement de produits alimentaires ou de médicaments.

La contamination biologique de l'air des locaux est due essentiellement à des bactéries dont certaines peuvent présenter, sous forme de spores, une résistance accrue à des températures relativement élevées.

ETAT DE L'ART ANTERIEUR

On cite, simplement pour mémoire, la stérilisation chimique à l'aide de certains produits (ozone, formol, oxyde d'éthylène) ou la stérilisation au moyen de rayonnement ultraviolet. Ces méthodes sont plus généralement utilisées pour stériliser des instruments plutôt que pour traiter des grands débits d'air tels que ceux qui sont nécessaires pour la ventilation partielle ou totale des locaux.

La technique généralement utilisée est la filtration sur support poreux ; le filtre retient à la fois les particules solides inertes et, dans certains cas, les bactéries dont la taille est en général inférieure à 2 microns (micromètres). Les filtres dénommés « absolus », ou à très haute efficacité, ou HEPA, ont un pouvoir de filtration qui permet d'arrêter les bactéries de taille égale à 0,3 microns. Leur coût (achat et entretien) est élevé et leur efficacité est variable au cours du temps par suite du colmatage. Ce coût est très sensible à la taille des particules à éliminer. La filtration absolue doit être toujours précédée d'une filtration classique très efficace. L'appareil selon l'invention a une efficacité indépendante de la taille, et il ne subit pas de colmatage, même après de longues périodes d'usage. Il peut même, dans certains cas, neutraliser simultanément les bactéries, virus, squames épidermiques,

moisissures, champignons et les aérosols solides ou liquides, sans qu'il soit indispensable d'utiliser une filtration préalable très poussée, ce qui peut être très utile quand on veut recirculer l'air d'un local.

5 Par ailleurs, les mesures d'intégrité des filtres absolus et les mesures d'aérocontamination sont difficiles à automatiser et elles ne peuvent pas être utilisées pour des contrôles systématiques et routiniers. La régulation automatique de la température de stérilisation offre une meilleure garantie dans le cas du stérilisateur selon l'invention.

10 Il est certain que la filtration absolue conservera toujours son importance pour les blocs opératoires modernes dans lesquels on réalise des opérations complexes avec plaies profondes ou prothèses osseuses. En chirurgie générale ou en chirurgie endoscopique, les normes de stérilité sont moins strictes.

15 Il existe donc un très large domaine d'applications parmi lesquelles la stérilisation par traitement thermique trouvera des débouchés, ce qui permettra, grâce à un coût acceptable, de généraliser la décontamination par ventilation.

20 L'appareil selon l'invention est partiellement basé sur le principe fondamental des échangeurs régénératifs, cycliques, à inversion de flux. Ce principe a été illustré dans le livre : W. M. Kayes and A. L. London « Compact Heat Exchangers », 2nd Edition, Mc Graw-Hill, New York, 1964 (voir p 27) ainsi que dans la première édition publiée en 1952.

25 L'appareil cyclique à inversion de flux a rarement été utilisé et, à notre connaissance n'a pas trouvé d'application dans le traitement de l'air pour la ventilation des locaux. On lui a préféré les échangeurs à plaques à courants croisés bien qu'ils aient des efficacités inférieures.

Deux brevets décrivant la mise en œuvre de l'appareil cyclique ont été octroyés à l'auteur de la présente demande.

30 Le Brevet Européen 1.029.203 décrit l'utilisation d'un échangeur dans la récupération de l'enthalpie et de l'humidité de l'air extrait des locaux pour les transférer à l'air entrant ; cet appareil correspond donc exactement à ce qu'on désigne comme un appareil de ventilation à double flux avec récupération d'énergie. Il opère avec un circuit d'air propre et un circuit d'air vicié avec deux bacs et deux ventilateurs.

Le brevet Européen 0.607.379 est destiné à la combustion catalytique des hydrocarbures, c'est à dire à l'élimination des polluants chimiques. Il décrit un appareil comportant deux empilements destinés au stockage de la chaleur, lesquels ne sont pas placés dans deux bacs séparés mais dans un même bac qui contient également le catalyseur. La perte de charge totale (empilements + catalyseur) est relativement élevée, mais on ne recherche pas une efficacité d'épuration ou une efficacité de transfert de chaleur très élevée. Un appareil cyclique que l'on peut considérer comme classique est donc suffisant en dépit de ses inconvénients.

La conception d'un appareil cyclique, destiné à produire de l'air stérile à proximité de l'utilisateur, dans le même local, avec une très haute efficacité de stérilisation, voisine de 99,9%, nécessite la résolution de sérieux problèmes. L'invention vise à mettre à disposition un appareil permettant de solutionner ces problèmes et d'obtenir, simultanément, une réduction importante du volume de l'appareil, de sa consommation d'énergie et de son coût d'investissement et par conséquent d'obtenir un système qui peut être installé non seulement dans les établissements de soins médicaux ou dentaires mais également dans les maisons, écoles, ateliers, commerces, ou autres locaux. Dans son application à l'équipement des établissements de soins médicaux, le fonctionnement non bruyant de l'appareil permet d'envisager son installation à proximité des malades.

DESCRIPTION SOMMAIRE DE L'INVENTION

La présente invention concerne un appareil destiné à stériliser l'air des locaux ; il est essentiellement composé d'un échangeur de chaleur, cyclique, à inversion de flux, permettant de récupérer au moins une fraction de l'enthalpie nécessaire pour élever la température de l'air ambiant à la température de stérilisation et la transmettre à l'air à traiter ; l'échangeur de chaleur comprend deux zones incluses dans une enceinte unique qui peut être installée horizontalement ou verticalement, et, dans lesquelles sont disposés deux empilements de grilles métalliques destinés à accumuler la chaleur (enthalpie) de l'air qui les traverse ; ces grilles sont disposées perpendiculairement au flux gazeux, c'est-à-dire perpendiculairement à ce que nous désignerons « axe principal » ou « axe de symétrie » ; entre ces deux zones, et, plus précisément, entre les deux empilements de grilles

métalliques, est disposée une résistance électrique fournissant l'énergie électrique nécessaire ; les grilles sont constituées de tissus métalliques continus tissés avec des fils dont le diamètre est compris entre 0,1 mm et 1 mm ; ces grilles métalliques ont une porosité volumique comprise entre 75 % et 95 % et, par conséquent, les empilements de grilles ont une porosité légèrement supérieure ; chaque empilement de grilles a une conductivité thermique plus élevée dans la direction perpendiculaire à l'axe principal et au flux gazeux que dans la direction de ce flux, direction parallèle à l'axe principal ; un ventilateur centrifuge est utilisé pour faire circuler l'air dans la direction de l'axe principal, dans un sens ou, après inversion, dans le sens opposé, perpendiculairement aux grilles métalliques ; un système de programmation cyclique permet d'ouvrir ou de fermer les électrovannes d'un ensemble d'électrovannes, et cela avec une durée de cycle inférieure à une minute.

A l'aspiration du ventilateur centrifuge, est placé un filtre à particules solides de faible efficacité et facilement amovible.

Selon le procédé de l'invention, le ventilateur souffle l'air ambiant aspiré à travers l'une des électrovannes principales, pendant un demi-cycle, l'air entrant par cette électrovanne traverse une chambre de distribution (plénum), puis un empilement de grilles, puis une résistance électrique, puis l'autre empilement de grilles, puis une deuxième électrovanne principale, pour être ensuite soit injecté dans le local, soit recyclé vers l'aspiration du ventilateur, à travers une troisième électrovanne (électrovanne de purge). Pendant le demi-cycle suivant, le flux est inversé. Les deux vannes principales sont donc maintenues soit ouvertes soit fermées pendant un demi-cycle. Les deux vannes de purge sont également actionnées par le programmeur mais leur temps d'ouverture est relativement court et fonction de la quantité d'air que l'on désire recycler.

Pour améliorer la distribution du profil de vitesse à l'entrée d'un empilement de grilles, la chambre de distribution (plénum) qui le précède doit avoir un volume relativement grand, supérieur ou égal au volume de l'empilement de grilles. On peut donc considérer que l'air contenu dans cette chambre ainsi que celui contenu dans l'empilement de grilles correspondant n'est pas stérile et que, en l'absence de recyclage, au début de l'inversion,

l'air serait pollué. L'efficacité moyenne de l'appareil serait réduite. L'utilisation des deux électrovannes de purge est donc l'une des caractéristiques importantes de l'appareil suivant l'invention.

Une autre caractéristique importante de l'invention est la mise en œuvre simultanée d'un garnissage de grande porosité volumique et très faible perte de charge, d'une longueur relativement courte, associée à une fréquence d'inversion élevée, le métal constitutif des grilles étant très bon conducteur de la chaleur (aluminium ou cuivre). L'effet de la conduction serait très faible en régime permanent : il est très important en régime cyclique car la chaleur accumulée pendant un demi-cycle peut se redistribuer tout au long d'une grille et compenser ainsi l'inefficacité relative due à une distribution imparfaite de l'air dans l'appareil.

Par conséquent, grâce à la combinaison de ses différentes caractéristiques, l'appareil présenté permet bien d'obtenir l'objectif recherché : stérilisation efficace et économique d'un débit d'air important, avec un appareil compact, autonome et de faible niveau sonore

DESCRIPTION DU DESSIN

La Figure 1 montre le schéma de principe du stérilisateur ou appareil de stérilisation thermique de l'invention montré lors d'un demi-cycle lors duquel l'air circule de gauche à droite, perpendiculairement aux empilements de grilles.

La figure 2 est une vue schématique analogue à la figure 1 et montrant la circulation du flux d'air en sens inverse, durant le demi-cycle suivant.

La figure 3 est une vue schématique analogue aux précédentes et montrant l'une des électrovannes de purge en position d'ouverture, de façon à permettre le recyclage de l'air non traité à la fin de chaque demi-cycle.

Selon le procédé de l'invention, l'air à stériliser est mis en circulation forcée, de manière cyclique et selon des flux de sens alternativement contraires, par exemple au moyen d'un ventilateur et d'électrovannes de distribution, à travers une enceinte de stérilisation thermique renfermant une résistance électrique positionnée entre deux empilements de grilles métalliques, perpendiculairement audits empilements de grilles.

De manière avantageuse, on réalise une dissipation de l'énergie du flux gazeux en le faisant transiter dans cette zones vides ou plénums réservées à l'entrée et à la sortie de l'enceinte de stérilisation thermique.

5 D'autre part, de préférence, la fréquence de l'inversion du sens du flux d'air est supérieure à une inversion par minute et chaque cycle est constitué de deux demi-cycles, d'égale durée, et l'air non traité à la fin de chaque demi-cycle est recyclé vers l'aspiration du ventilateur.

DESCRIPTION DETAILLEE DE L'INVENTION

10 L'appareil comprend un ventilateur centrifuge 1, muni d'un filtre 2 destiné à éliminer les poussières et les particules en suspension, et qui est positionné pour souffler l'air provenant de la rue ou des gaines de ventilation de l'immeuble vers quatre électrovannes dont deux désignées par la référence 3 peuvent être considérées comme les électrovannes principales et
15 les deux autres désignées par la référence 4 comme les électrovannes de purge et de recyclage. Ces électrovannes sont actionnées par des électroaimants ou par des petits moteurs électriques ou autres, activés par un programmateur cyclique (non représenté) connu en soi.

Les vannes principales 3 permettent d'introduire l'air à traiter vers l'une ou l'autre des deux entrées de l'enceinte dans laquelle sont rassemblés les
20 éléments de stérilisation 7-8-9 décrits ci-après. Dans la position indiquée sur la figure 1 du dessin, correspondant à la première moitié du cycle, l'air entre en 5 et sort en 6. Dans la deuxième moitié du cycle (figure 2), après inversion de l'état des électrovannes, l'air entre en 6 et sort en 5. Les références 5 et 6 désignent des zones ou chambres vides, ou "plénums". Ces zones vides ou
25 "plénums" 5 et 6 ont des volumes au moins égaux ou supérieurs aux volumes des zones de stérilisation 8 et 9.

La zone de stérilisation comprise entre les entrées-sorties 5, 6, est constituée de trois parties incluses dans une enceinte unique 12 :
- un élément 7 constitué par une résistance électrique bien répartie dans une
30 section perpendiculaire au flux et du type mentionné ci-après.
- deux zones 8 et 9 remplies avec des empilements de grilles métalliques disposées perpendiculairement au flux gazeux ou à l'axe de symétrie principal et qui jouent le rôle d'accumulateurs de chaleur. Les caractéristiques de ces grilles sont également précisées dans l'exposé qui suit.

Grâce à ces dispositifs, on obtient un échangeur de chaleur cyclique à inversion de flux opérant par accumulation de la chaleur (enthalpie) de l'air dans le métal des grilles métalliques. Cet échangeur fonctionne en régime cyclique c'est à dire dans un régime dynamique qu'on désigne sous le nom de régime pseudo-stationnaire.

Son fonctionnement est le suivant (figure 1) : après une période d'échauffement des grilles, l'air qui entre en 5 à 25°C est préchauffé par l'empilement de grilles 8 jusqu'à une température voisine (190°C) de la température maximum désirée (200°C) puis réchauffé de 10°C par la résistance électrique 7 avant d'être refroidi par l'empilement de grilles 9 jusqu'à environ 33°C.

Après inversion de l'état des deux électrovannes principales 3, l'empilement de grilles 9 sert de préchauffeur et l'empilement de grilles 8 de refroidisseur (figure 2).

L'apport calorifique obtenu par la résistance 7 pourrait être très faible si on parvenait à refroidir l'air à une température égale à sa température d'entrée.

Pour réaliser cela, il faudrait que les deux empilements de grilles aient une très grande longueur, c'est à dire un grand nombre de grilles et une grande surface d'échange ce qui évidemment n'est pas économique (volume important et perte de charge élevée). La température de sortie en 6 est nécessairement plus élevée (de 7°C avec les données indiquées précédemment) que la température d'entrée en 5. On dit alors que l'efficacité proprement dite de l'échangeur est de :

$$(200 - 33) / (200 - 25) = 95,4 \%$$

L'enthalpie, correspondant aux 10°C, fournie par la résistance électrique est donc utilisée pour compenser la perte de 7°C (inefficacité de l'échangeur 4,6 %) et une perte équivalente à 3°C pour compenser les pertes à travers le calorifugeage 10.

Cette présentation simplifiée, mais plus imagée, du bilan enthalpique, ne serait pas modifiée si on prenait en considération l'évolution des températures de sortie pendant la durée d'un demi cycle.

La résistance électrique 7 doit présenter une surface d'échange relativement élevée et être disposée à travers la section carrée ou

rectangulaire de la zone de stérilisation, de manière à répartir l'énergie le plus uniformément possible sur toute la section. La méthode la plus simple est d'utiliser une résistance nue en nickel – chrome qui se présente sous la forme d'un long boudin (ressort hélicoïdal) et qui traverse de nombreuses fois cette section, à intervalles réguliers.

La période de démarrage et de stabilisation se présente de la manière suivante : on appuie sur le bouton de l'interrupteur de l'installation électrique de l'appareil, qui met en fonctionnement, simultanément, le ventilateur 1, le programmeur électronique (non représenté) et la résistance électrique 7. La température maximum du garnissage (mesurée en un point situé vers le milieu de l'appareil) augmente progressivement pour atteindre, après environ soixante cycles d'inversion, c'est à dire environ vingt minutes, la température choisie lors de la conception de l'appareil. Un régulateur de température n'est pas indispensable.

Le régime pseudo-stationnaire est dès lors atteint et les performances de l'appareil restent constantes au cours du temps.

Une propriété essentielle de l'appareil est de minimiser l'apport d'énergie à la résistance et au ventilateur et cela sans augmenter le coût d'investissement. Pour cela on a trouvé que le système d'échange de chaleur par accumulation devait satisfaire aux caractéristiques suivantes :

- 1) Utilisation de grilles métalliques (toiles tissées ou métal déployé) présentant une grande surface spécifique (mètres carrés de surface par mètre cube d'empilement). Le diamètre des fils (ou le diamètre équivalent dans le cas du métal déployé) doit être petit pour augmenter le transfert de chaleur entre l'air et le métal. Par ailleurs, cette grande surface doit correspondre à un volume d'empilement relativement important, obtenu avec des grilles de porosité volumique élevée, ou (ce qui est en général équivalent) un pourcentage de vide élevé, condition indispensable pour réduire la perte de charge nécessaire et fournie par le ventilateur.
- 2) Utilisation de grilles métalliques ayant une porosité volumique comprise entre 75 % et 95 %, et des fils de diamètre compris entre 0,1 mm et 1 mm, constituant la meilleure solution pour minimiser la consommation d'énergie (résistance et ventilateur).

3) La fréquence du cycle d'inversion doit être élevée, supérieure à 1 cycle par minute. Par exemple, la durée d'un cycle peut être de 20 secondes, de sorte que le sens de circulation de l'air à travers l'enceinte de stérilisation est inversé toutes les 10 secondes.

5 4) Une quatrième caractéristique est l'obtention de profils de vitesses le plus plat possible à l'entrée et à l'intérieur des deux empilements. Un profil non plat se traduit par l'équivalent d'un bipasse (renardage) et par conséquent par une baisse d'efficacité de l'échangeur de chaleur, ce qui conduit à augmenter le nombre de grilles et à augmenter la perte de charge. Un profil de vitesse
10 relativement satisfaisant est obtenu grâce à la combinaison des dispositions suivantes :

- Utilisation de volets de distribution d'air s'étendant sur toute la profondeur de l'appareil, orientés obliquement (environ à 45°) ; de préférence, la section de l'enceinte de stérilisation est carrée ou rectangulaire et les volets
15 constitutifs des vannes ont la même longueur que le côté le plus grand de la section ; on observe que les volets des vannes de distribution 3 font aussi office de déflecteurs ou répartiteurs permettant de répartir l'air sur toute la section d'entrée des zones de stérilisation.

- Dissipation de l'énergie cinétique du flux gazeux dans les zones vides ou "plénums" 5 et 6 dont le volume est égal ou supérieur aux volumes des zones
20 8 et 9 des empilements (ce qui n'a pas été représenté sur la Figure 1, par souci de simplification).

- Utilisation, dans une même enceinte, de l'empilement de préchauffage et de l'empilement de récupération, ce qui contribue à niveler les imperfections du front de vitesse à l'entrée car la perte de charge « utile » est double et,
25 d'autre part, le profil plat obtenu à la sortie d'un empilement se transmet à l'empilement qui le suit. On peut parler de perte de charge « utile » car il est bien connu en aéraulique qu'une perte de charge élevée réduit l'effet de bipasse.

30 - Chaque empilement de grilles 8, 9, est précédé d'une plaque perforée 11 (distributeur), percée de nombreux trous de diamètres différents, dont le nombre et la taille sont définis, dans chaque cas particulier, après une étude de la distribution des vitesses mesurée avec des instruments appropriés (anémomètre à fil chaud par exemple) ; autrement dit, une plaque perforée 11

est placée entre chaque zone vide 5 ou 6 et la zone de stérilisation adjacente 8 ou 9, cette grille distributrice matérialisant alternativement la face d'entrée et la face de sortie de chaque empilement de grilles ou zone de stérilisation.

5 5) Une autre caractéristique essentielle est l'utilisation de grilles métalliques constituées avec un métal très bon conducteur de la chaleur. En effet, même lorsque toutes les conditions citées précédemment sont remplies, la distribution des vitesses ne sera jamais parfaitement plate. Mais le but recherché n'est pas, en tant que tel, d'obtenir ce profil plat mais un front de températures aussi plat que possible pour que toutes les particules solides
10 (bactéries ou spores) soient portées à la température maximum (et cela quel que soit leur point d'entrée dans l'empilement de grilles métalliques). La conduction thermique, le long des fils d'une grille contribue bien à aplatir le front de température ; mais le calcul et l'expérience montrent que, en régime permanent, cet effet n'est pas très important, car l'air traverse chaque
15 empilement en moins de 1/10 ème de sec., un temps trop court pour que l'équilibrage des températures d'une même grille puisse être efficace.

Mais il n'en est pas de même en régime cyclique pseudo-stationnaire. Pour des cycles de 20 sec. (demi-cycle : 10 sec), la conduction permet un rééquilibrage des températures pendant un temps beaucoup plus long (soit
20 100 fois plus), à condition évidemment que le métal soit bon conducteur comme le montre le gain d'efficacité thermique obtenu dans l'exemple 2 ci-après.

Il est par ailleurs bien évident que la conduction d'une grille vers les deux grilles voisines a un effet nul tant en régime permanent, qu'en régime pseudo-
25 stationnaire, car cette conduction ne peut se faire que sur quelques points de contact (dont la surface équivalente est nulle).

Un autre phénomène, probablement secondaire et difficile à évaluer, est la migration des particules solides perpendiculairement au flux gazeux par suite de leurs chocs multiples avec les fils des grilles ; ce phénomène,
30 purement aéraulique, n'est pas amplifié en régime cyclique mais il contribue certainement à réduire l'effet de bipasse.

De manière avantageuse, les grilles métalliques formant les empilements de grilles logés dans les zones de stérilisation sont réalisées en aluminium, ou en cuivre, ou en fer galvanisé, ou en acier inoxydable. Ces grilles sont par

exemple exécutées sous forme de tissus métalliques ou en métal déployé présentant des caractéristiques aérauliques voisines.

5 6) Un des inconvénients du régime cyclique est qu'il rend difficile l'obtention d'une efficacité d'échange thermique supérieure à 97%. En effet, à la fin du demi-cycle correspondant à la Figure 1, les zones 5 et 6 sont froides et contiennent de l'air non stérilisé ni réchauffé. Le balayage provenant des zones 6 et 9 dans le demi-cycle qui suit, rejette cet air qui sera mélangé ensuite avec l'air stérile.

10 Pour un cycle complet de 20 secondes, ce volume d'air, pour l'appareil décrit dans l'exemple 1, est de 0,025 m³ comparé au 1,1 m³ traité pendant ce cycle. Il y a donc, au point de vue de la stérilisation une perte d'efficacité de 2 à 3%, ce qui n'a pas de conséquence notable pour la consommation énergétique mais peut avoir une influence importante sur la qualité de l'air obtenu.

15 Jusqu'ici, on a décrit un appareil fonctionnant uniquement avec les deux électrovannes principales 3. L'incorporation des deux électrovannes supplémentaires 4 que l'on nommera "électrovannes de purge" permet de supprimer cet inconvénient. La minuterie électronique du système de programmation cyclique permet d'ouvrir l'une ou l'autre de ces électrovannes pendant un temps déterminé (1 seconde par exemple) et de recycler l'air non
20 traité vers l'aspiration du ventilateur (figure 3). Dans ce cas, l'air stérile n'est donc produit que pendant 9 secondes, par demi-cycle. Ce balayage permet également de recycler des microorganismes qui, éventuellement, seraient restés « accrochés » sur les grilles.

25 Le taux de recyclage peut être augmenté à volonté, ce qui par passage multiple, accroît l'efficacité de la stérilisation.

On observe que l'efficacité (taux de transformation) de la stérilisation, abstraction faite, du phénomène de purge, peut être bien plus élevée que l'efficacité thermique de l'échangeur, car la destruction d'un microorganisme
30 dépend à la fois de la température et du temps passé à cette température mais la fonction de la température est une exponentielle tandis que la fonction du temps est linéaire. Le rôle de l'exponentielle n'existe pas dans l'échange de chaleur qui, par contre, est favorisé par l'amélioration due au régime

cyclique, ce qui, à son tour, se traduit par un nivellement des températures et, par conséquent, une amélioration de l'efficacité de la stérilisation.

D'après des études cinétiques publiées concernant les phénomènes de stérilisation, on peut estimer qu'une différence de 15°C entre deux portions
5 d'une même grille de l'échangeur se traduirait par une augmentation (ou diminution) par un facteur 30 de la vitesse locale de stérilisation.

PROTOTYPE ET PROTOCOLE D'ESSAIS

Les essais décrits dans les trois exemples suivants ont tous été effectués dans un appareil unique, tel qu'il est représenté sur la Figure 1.
10 Pour faciliter la mise en œuvre des essais, le filtre à poussières (2) a été enlevé et l'appareil a été placé directement dans une hotte de laboratoire à flux laminaire équipée d'un filtre HEPA, dont le débit d'air est supérieur au débit d'air du prototype. Le débit d'air dans la zone de stérilisation était égal à 200m³/h, ce qui était obtenu en jouant sur la vitesse du moteur par
15 l'intermédiaire d'un auto-transformateur.

La durée d'un cycle complet était choisie égale à 20 secondes, chaque purge durant 1 seconde. Les électrovannes principales 3 sont donc inversées toutes les 10 secondes, et les électrovannes de purge 4 inversées pendant 1 seconde au début d'un demi-cycle. Le débit d'air réellement produit est donc
20 de 180 m³/h.

La zone de stérilisation et d'échange thermique est constituée d'une boîte métallique en acier inoxydable de faible épaisseur (0,2mm), en vue de réduire la conduction thermique longitudinale par les parois. Sa section est carrée, de 30 cm de côté et sa longueur de 25 cm. ; elle est calorifugée sur
25 les quatre côtés par 2,5 cm de laine de roche. Chaque empilement 8 et 9 est, par exemple, constitué par 120 grilles accolées (mais non comprimées) pour une longueur totale de 10 cm. Ces grilles sont des carrés de 30 cm x 30 cm découpés dans des toiles métalliques commercialisées par la Société Gantois. Les fils de ces grilles traversent de part en part la section carrée (ou
30 autre) sans qu'il y ait rupture de la conduction thermique le long des fils.

Avec un débit de 200 m³/h la perte de charge correspondant aux 240 grilles est de l'ordre de 2 mbar (soit : 2 hecto pascal). La perte de charge dans les diffuseurs 11 est égale à 0,1 mbar. Les plenums 5 et 6 ont une longueur de 10 cm.

La résistance 7 est connectée à un auto-transformateur, ce qui permet de sélectionner la température maximum de stérilisation.

L'efficacité thermique de l'échangeur est calculée à partir des mesures de plusieurs thermocouples installés dans l'appareil.

5 L'efficacité de la stérilisation est mesurée par injection à l'entrée du ventilateur d'un aérosol d'un spore très résistant à la chaleur sèche, le *Bacillus Subtilis* (variété niger), généralement utilisé pour vérifier la stérilité des matériaux après traitement thermique en enceinte fermée. Ces bacilles ne sont pas pathogènes. On prépare plusieurs suspensions à différentes
10 teneurs en spores ; le liquide est introduit à l'aide d'une pompe péristaltique à vitesse variable dans un atomiseur-sonificateur de 20 kHz (de marque Sonics and Materials), les gouttelettes obtenues ayant en moyenne 90 µm de diamètre. Ces gouttelettes sont instantanément vaporisées à l'intérieur du ventilateur et un aérosol solide est obtenu et dispersé de façon homogène
15 dans le flux de 200m³/h.

Un biocollecteur SAS Super 100 est utilisé pour prélever des échantillons avant et après la stérilisation par impactage des microorganismes sur gélose après aspiration d'un certain volume d'air. Ce contrôleur d'hygiène est équipé d'une tête de prélèvement pour boîtes de
20 Petri de diamètre 90 mm. Le bacille étant relativement inerte, il est conseillé d'utiliser comme milieu de culture, le trypticase – soy agar (TSA) et une température d'incubation de 56°C.

Les échantillons ont été confiés à un laboratoire privé d'analyses de biologie médicale à la fois pour l'incubation et le comptage des colonies et
25 pour certains problèmes liés à la stérilisation des matériels.

EXEMPLE 1

Le prototype décrit précédemment est équipé de toiles d'aluminium d'ouverture nominale 1,4 mm et dont la porosité volumique est égale à 0,875.
30 Le diamètre des fils est de 0,265 mm.

Après une période de 20 minutes, correspondant à 60 cycles de 20 secondes, le régime pseudo-stationnaire est atteint. La température d'entrée dans un empilement est égale à 25°C (échauffement de 2° dans le ventilateur), 190°C à la sortie de l'empilement et 200°C après avoir traversé

la section occupée par la résistance électrique. La température moyenne de sortie est égale à 33°C, ce qui correspond par conséquent à une efficacité thermique de 95,4%. L'énergie électrique consommée à la résistance est de 0,660 kwh par heure, à laquelle il convient de rajouter à 0,100 kwh par heure consommé par le ventilateur, soit au total 0,760 kwh pour 180 m3 d'air stérile. Au prix de € 0,07 le kwh, la dépense est de € 0,04 par heure.

Dans un essai type, l'air à stériliser contenait 1200 bactéries / m3, ou plus exactement 1200 cfu (colony-forming unit) par m3. L'air traité contenait 6 cfu / m3, c'est à dire que l'efficacité de la stérilisation était égale à 99,5 %. Cette efficacité est nettement supérieure à l'efficacité thermique (l'inefficacité thermique est de 4,6 % ; l'inefficacité de la stérilisation égale à 6/1200, est de 0,5 %, donc environ 10 fois plus faible. L'efficacité de la stérilisation devrait croître rapidement avec la température maximale d'opération, mais l'imprécision du comptage des colonies ne permet pas d'évaluer cet accroissement. En revanche, l'efficacité thermique est pratiquement indépendante de cette température (la consommation énergétique croît légèrement quand la température augmente par suite des pertes à travers du calorifuge).

EXEMPLE 2

La conduction thermique transversale obtenue grâce aux fils métalliques est illustrée par cet exemple. L'origine de ce phénomène, déjà mentionné, est évidemment le nivellement des températures d'une même grille par l'augmentation du temps de transfert (voisin mais non égal à 10 secondes) en régime cyclique pseudo-stationnaire, bien supérieur au temps très court (1/10 seconde) de traversée de l'empilement. Trois toiles métalliques (tissus à mailles carrées) de la Société Gantois ont été comparées au moyen du prototype. Les trois toiles (Cuivre, Acier galvanisé, Acier inoxydable 316 L) ont une ouverture nominale de 1,5 mm. et des fils de 0,5 mm. de diamètre, c'est à dire des dimensions identiques et la même porosité volumique égale à 81 %. Une toile en aluminium présentant les mêmes caractéristiques n'existe pas dans le commerce et ces toiles n'existent pas à l'ouverture nominale de 1,4 mm. de l'exemple 1. Le tableau suivant permet de comparer les propriétés des quatre métaux (en valeurs relatives).

Dans les trois essais (Cuivre, Fer Galvanisé, Acier Inoxydable) le nombre de grilles était identique (60 dans chacun des empilements). Toutes les autres conditions de fonctionnement étaient identiques à celles de l'exemple 1, ainsi que le protocole de mesure des efficacités.

5

	Conductivité	Chaleur	Masse
	Thermique	Spécifique	Spécifique
Cuivre	24	0,77	1,11
Aluminium	13,6	1,9	0,34
Fer galvanisé	3,2	1,0	0,98
Acier Inoxydable 316L (Référence)	1	1	1

Les trois essais ont permis de mesurer les efficacités thermiques suivantes :

	Cuivre	0,96
10	Fer Galvanisé	0,93
	Acier Inoxydable	0,92

Le seul facteur qui explique ces différences est bien la conductivité thermique du métal, les deux autres facteurs (chaleur spécifique et masse spécifique) étant pratiquement identiques. On notera que l'inefficacité passe de 8 % (Acier Inoxydable) à 4 % (Cuivre). L'aluminium aurait une performance voisine de celle du cuivre.

L'analyse de la carte des températures à la sortie de la zone de préchauffage a montré que des différences de température de l'ordre de 15°C sont observables en différents points de la section transversale, cela dans le cas des grilles d'acier inoxydable mais les écarts sont beaucoup plus faibles avec les grilles de cuivre. Il y a donc bien nivellement des températures, favorisé en régime cyclique par une conductivité thermique élevée.

Les résultats concernant l'efficacité de stérilisation sont les suivants :

	Cuivre	99,5
25	Acier Galvanisé	97
	Acier Inoxydable	95

L'inefficacité passe de 5 % (Acier Inoxydable) à 0,5 % (Cuivre), soit un facteur de 10 plus important que celui observé (égal à 2) pour l'inefficacité thermique.

En supposant que la différence de température observée (15°C) sur
5 une section correspond à environ 20 % de la section de passage et que cette
baisse de température soit due à un débit local trop élevé de 20 % dans cette
partie de l'appareil, on peut calculer, par bilan, que l'inefficacité due au
bipasse est multipliée par 8. Cela pour un facteur de réduction de la vitesse
de stérilisation de 30 pour une baisse de 15°C ; ce facteur est du même ordre
10 que celui observé et égal à 10. Ce calcul n'a qu'une valeur d'illustration
qualitative et est très approximatif.

EXEMPLE 3

La purge, égale à 10 % de l'air traité dans les exemples précédents,
joue évidemment un rôle important sur la qualité de l'air obtenu. On compare
15 les performances de l'essai de l'exemple 1 à celles obtenues en supprimant
la purge.

Les électrovannes de purge 4 sont maintenues en permanence en
position fermée, c'est à dire dans les positions représentées dans la Figure 1.

L'efficacité de l'échangeur de chaleur n'est pas modifiée par la
20 suppression des deux purges. A la fin d'un cycle de préchauffage, le volume
d'air dans les zones 5 et 8 (ou 6 et 9) est égal à 0,0125 m³ soit 0,025 m³
pour un cycle complet de 20 secondes et un débit d'air par cycle de 1,11 m³.
Un temps de purge de 0,125 secondes sur chacune des électrovannes 4
serait, en principe suffisant pour éliminer l'air non traité, c'est à dire 2,25 %.

25 L'inefficacité globale du stérilisateur de l'exemple 1 devient alors égal à :

$$0,9775 \times 0,005 + 0,0225 \times 1 = 0,0274$$

C'est à dire 5,5 fois plus élevée qu'en présence de la purge.

Il n'est pas indispensable d'utiliser un taux de purge de 10 %, mais
dans tous les cas un taux supérieur à 5 % est utilisé pour compenser les
30 problèmes de brassage dans le circuit de purge et éliminer certaines
particules solides qui pourraient adhérer aux grilles froides.

La perte d'efficacité due à ce bipasse « externe » ne peut pas être
modifiée en jouant sur l'uniformité des vitesses et de nivellement des
températures dans une section de passage de l'air, pas plus qu'en

augmentant le nombre de grilles ou en augmentant la température de stérilisation. La purge est donc indispensable, à moins que la préférence soit donnée à un recyclage externe dans la pièce à décontaminer.

- 5 L'influence du bipasse « interne », tel qu'il est décrit dans l'exemple 2, au contraire, peut être réduite en uniformisant les vitesses et les températures, en augmentant le nombre de grilles et la température de stérilisation.

REVENDICATIONS

1. Procédé pour stériliser thermiquement l'air de ventilation des locaux nécessitant un air à faible teneur en micro-organismes, caractérisé en ce que
5 l'air à stériliser est mis en circulation forcée, de manière cyclique et selon des flux de sens alternativement contraires, par exemple au moyen d'un ventilateur (1) et d'électrovannes de distribution (3), à travers une enceinte de stérilisation thermique (12) renfermant une résistance électrique (7) positionnée entre deux empilements de grilles métalliques (8, 9),
10 perpendiculairement auxdits empilements de grilles.
2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que l'on réalise une dissipation de l'énergie du flux gazeux en le faisant transiter dans des zones vides ou plénums (5, 6) réservées à l'entrée et à la sortie de l'enceinte de stérilisation thermique (8-7-9).
- 15 3. Procédé selon l'une des revendications 1 ou 2, caractérisé en ce que la fréquence de l'inversion du sens du flux d'air est supérieure à une inversion par minute.
4. Procédé suivant l'une quelconque des revendications 1 à 3, selon lequel chaque cycle est constitué de deux demi-cycles, de préférence d'égale durée,
20 caractérisé en ce que l'air non traité à la fin de chaque demi-cycle est recyclé vers l'aspiration du ventilateur (1).
5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 2 à 4, caractérisé en ce que le ventilateur (1) est installé de manière à déplacer l'air ambiant aspiré, durant le premier demi-cycle, à travers l'une des électrovannes de distribution
25 (3), puis d'une zone vide (5) ou plénum, puis de l'un des deux empilements de grilles métalliques (8), puis d'une zone de chauffage (7), puis du deuxième empilement de grilles métalliques (9), puis d'une deuxième électrovanne de distribution (3), puis, enfin, vers le local à ventiler ou à travers d'une vanne de purge ; l'air suit le trajet inverse après l'inversion des vannes de distribution
30 (3), pendant toute la durée du deuxième demi-cycle.

6. Appareil pour stériliser thermiquement l'air de ventilation des locaux nécessitant un air à faible teneur en micro-organisme, comprenant une enceinte de stérilisation thermique (12) et des moyens permettant d'établir une circulation d'air forcée à travers ladite enceinte, ces moyens comprenant, par exemple, un ventilateur centrifuge (1), et des électrovannes de distribution (3) caractérisé en ce que ladite enceinte de stérilisation thermique (12) renferme une résistance électrique (7) disposée entre deux empilements de grilles métalliques (8, 9), et en ce que les moyens permettant d'établir une circulation d'air forcée à travers ladite enceinte de stérilisation thermique comprennent un système de programmation cyclique, des électrovannes (3) et un circuit d'air permettant de diriger le flux d'air produit, alternativement, d'un côté et de l'autre de ladite enceinte, perpendiculairement aux empilements de grilles métalliques (8, 9).
7. Appareil selon la revendication 6, caractérisé en ce que le circuit d'air comprend deux zones vides ou plenums (5, 6) ménagées devant les faces d'entrée/sortie (11) de l'enceinte de stérilisation thermiques (8-7-9).
8. Appareil selon la revendication 7, caractérisé en ce que le volume des zones vides (5, 6) ménagées devant les faces d'entrée/sortie (11) de l'enceinte de stérilisation thermique (12) est égal ou supérieur au volume des empilements de grilles (8, 9).
9. Appareil selon l'une quelconque des revendications 6 à 8, caractérisé en ce que la face d'entrée de chaque empilement de grilles (8, 9) est matérialisée par une plaque perforée (11) percée de nombreux trous de diamètres différents.
10. Appareil suivant l'une quelconque des revendications 6 à 9, caractérisé en ce que les grilles métalliques sont constituées de tissus métalliques continus, réalisé avec un fil présentant un diamètre compris entre 0,1 mm et 1 mm.
11. Appareil selon l'une quelconque des revendications 6 à 9, caractérisé en ce que les grilles métalliques (8, 9) sont réalisées en métal déployé.

12. Appareil selon l'une quelconque des revendications 6 à 11, caractérisé en ce que les grilles métalliques (8, 9) ont une porosité volumique comprise entre 75 % et 95 %.
- 5 13. Appareil selon l'une quelconque des revendications 6 à 12, caractérisé en ce que les grilles métalliques constituant les empilements de grilles (8, 9) sont réalisées dans un métal présentant une très grande conductivité thermique, par exemple en aluminium, ou en cuivre, ou en fer galvanisé.
- 10 14. Appareil suivant l'une quelconque des revendications 6 à 13, caractérisé en ce que chaque empilement de grilles (8, 9) a une conductivité thermique qui est très grande dans une section perpendiculaire à l'axe principal dudit empilement et pratiquement nulle dans la direction de cet axe.
- 15 15. Appareil suivant l'une quelconque des revendications 6 à 14, caractérisé en ce que la résistance électrique (7) est disposée dans la partie médiane de l'enceinte de stérilisation (12) et elle est conformée pour présenter une surface d'échange importante à travers la section carrée ou rectangulaire de ladite enceinte de stérilisation.
16. Appareil selon l'une quelconque des revendications 6 à 15, caractérisé en ce qu'il comprend des électrovannes de purge (4) permettant de recycler l'air non traité vers l'aspiration du ventilateur à la fin de chaque demi-cycle.
- 20 17. Appareil suivant l'une quelconque des revendications 6 à 16, caractérisé en ce que la section de l'enceinte de stérilisation (12) est carrée ou rectangulaire, et en ce que les organes operculaires des électrovannes (3, 4) sont constitués par des volets mobiles ayant une longueur identique à celle du côté le plus grand de ladite section.

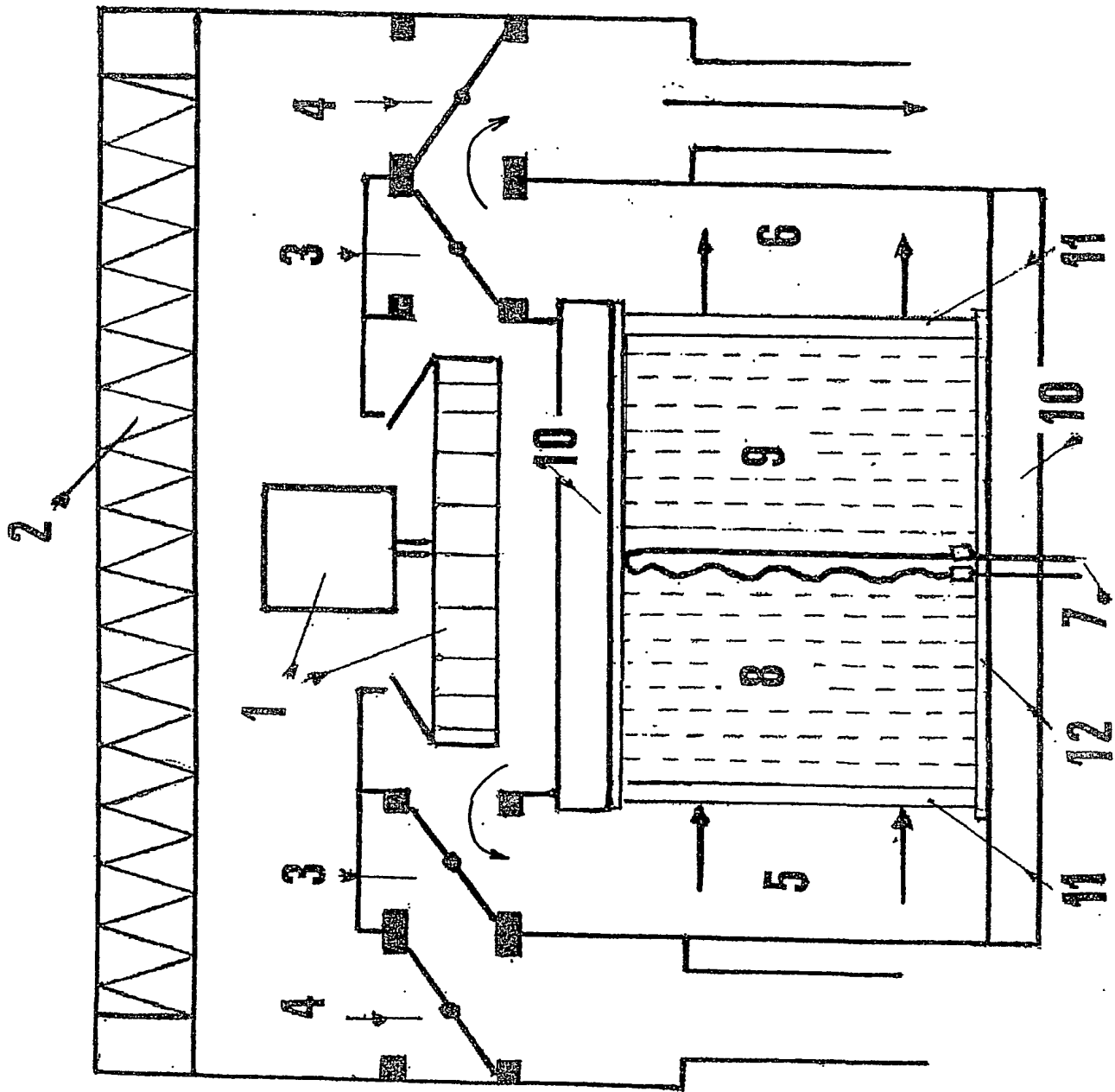


Fig.1

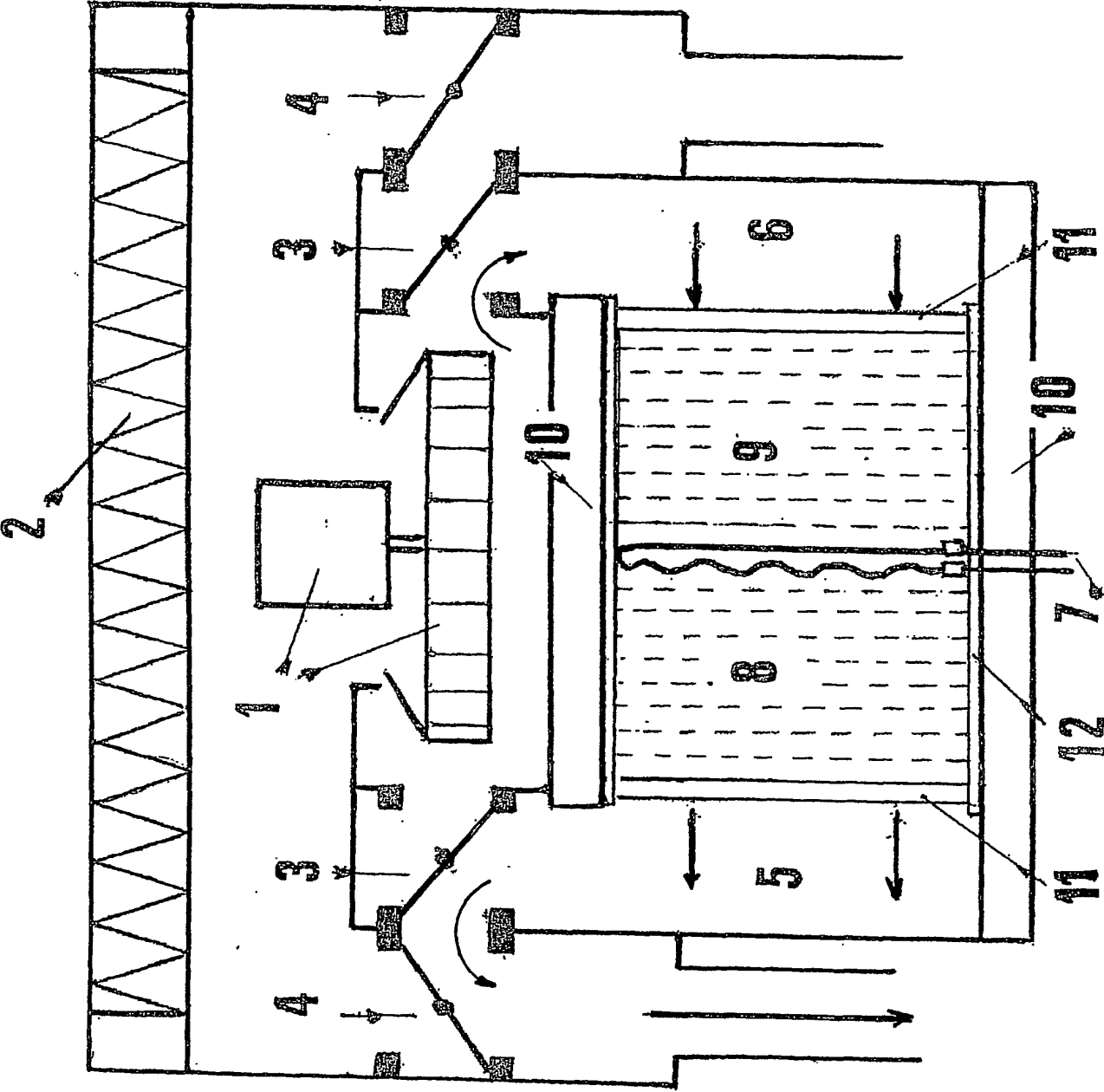


Fig. 2

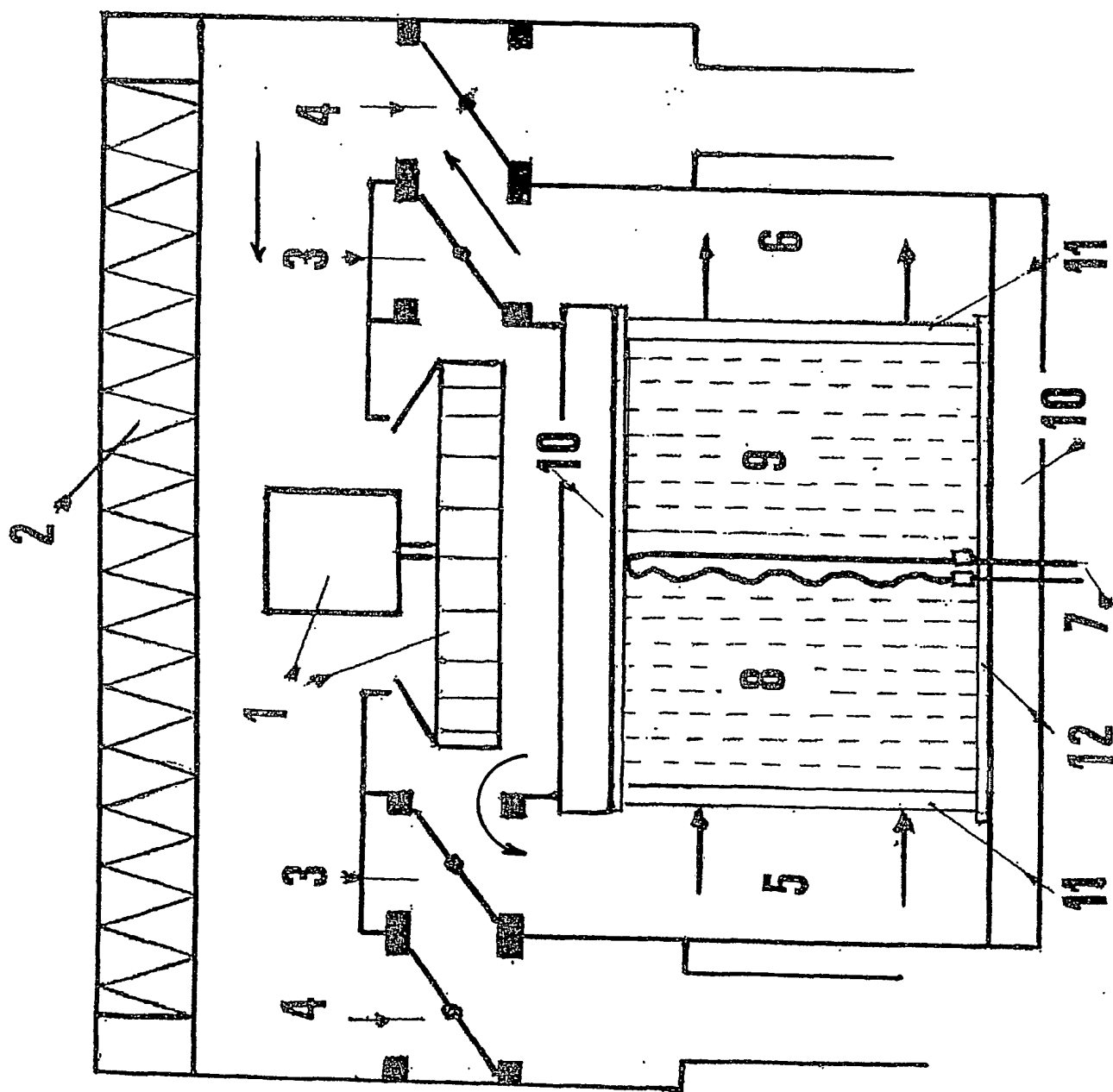


Fig.3

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 03/01834

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 A61L9/16 F24F3/16 F24F12/00

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 A61L F24F

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	WO 94 02207 A (GAU GEORGES) 3 February 1994 (1994-02-03) cited in the application page 3, line 20 -page 7, line 4; figure; example 1	1-3,5-15
A	WO 99 18396 A (GAU GEORGES) 15 April 1999 (1999-04-15) cited in the application page 2, line 28 -page 7, line 3; claims; figure	1-17
A	US 4 815 522 A (THUNBERG SVANTE) 28 March 1989 (1989-03-28) column 3, line 10 -column 4, line 55; figure 1	6,11
	-/--	

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

A document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

E earlier document but published on or after the international filing date

L document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

O document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

P document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

T later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

X document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

Y document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

Z document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

17 February 2004

Date of mailing of the international search report

24/02/2004

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Maremonti, M

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 03/01834

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	<p>EP 0 078 783 A (VERDAL MASKINVERKSTAD A S) 11 May 1983 (1983-05-11) page 1, paragraph 3 -page 3, paragraph 1; figures 2-4</p>	1,4,6,16
A	<p>US 4 589 476 A (BERNER ERLING) 20 May 1986 (1986-05-20) column 2, line 3-25 column 3, line 56 -column 4, line 1 column 4, line 55 -column 5, line 40; figures 10,11</p>	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/FR 03/01834

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 9402207	A	03-02-1994	MX 9204170 A1 AT 150653 T AU 4505793 A DE 69309248 D1 DE 69309248 T2 EP 0607379 A1 WO 9402207 A1	31-01-1994 15-04-1997 14-02-1994 30-04-1997 02-10-1997 27-07-1994 03-02-1994
WO 9918396	A	15-04-1999	WO 9918396 A1 AU 4626697 A DE 69705969 D1 DE 69705969 T2 EP 1029203 A1	15-04-1999 27-04-1999 06-09-2001 04-04-2002 23-08-2000
US 4815522	A	28-03-1989	AT 22993 T DE 3367025 D1 DK 389884 A ,B, EP 0128188 A1 JP 60500143 T NO 843236 A ,B, WO 8402392 A1 SU 1386045 A3	15-11-1986 20-11-1986 14-08-1984 19-12-1984 31-01-1985 14-08-1984 21-06-1984 30-03-1988
EP 0078783	A	11-05-1983	FI 63827 B AU 9013282 A BR 8206391 A CA 1194020 A1 DK 479582 A EP 0078783 A1 ES 8308991 A1 GR 76788 A1 JP 58099628 A KR 8600039 Y2 NO 823624 A ,B, PT 75783 A ,B US 4493366 A ZA 8208002 A	29-04-1983 12-05-1983 27-09-1983 24-09-1985 04-05-1983 11-05-1983 16-12-1983 04-09-1984 14-06-1983 30-01-1986 04-05-1983 01-12-1982 15-01-1985 31-08-1983
US 4589476	A	20-05-1986	CA 1248808 A1 DE 3540729 A1 FR 2582087 A1 GB 2175081 A ,B JP 1712425 C JP 3072897 B JP 61265435 A SE 8505616 A	17-01-1989 20-11-1986 21-11-1986 19-11-1986 11-11-1992 20-11-1991 25-11-1986 17-11-1986

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande internationale No

PCT/FR 03/01834

A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE

CIB 7 A61L9/16 F24F3/16 F24F12/00

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)

CIB 7 A61L F24F

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	WO 94 02207 A (GAU GEORGES) 3 février 1994 (1994-02-03) cité dans la demande page 3, ligne 20 -page 7, ligne 4; figure; exemple 1	1-3, 5-15
A	WO 99 18396 A (GAU GEORGES) 15 avril 1999 (1999-04-15) cité dans la demande page 2, ligne 28 -page 7, ligne 3; revendications; figure	1-17
A	US 4 815 522 A (THUNBERG SVANTE) 28 mars 1989 (1989-03-28) colonne 3, ligne 10 -colonne 4, ligne 55; figure 1	6, 11

	-/-	

☒ Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents

☒ Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

* Catégories spéciales de documents cités:

- *A* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent
- *E* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date
- *L* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)
- *O* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens
- *P* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

- *T* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention
- *X* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément
- *Y* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier
- *Z* document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

17 février 2004

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

24/02/2004

Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale

Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Maremonti, M

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande internationale No

PCT/FR 03/01834

C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
A	EP 0 078 783 A (VERDAL MASKINVERKSTAD A S) 11 mai 1983 (1983-05-11) page 1, alinéa 3 -page 3, alinéa 1; figures 2-4 -----	1,4,6,16
A	US 4 589 476 A (BERNER ERLING) 20 mai 1986 (1986-05-20) colonne 2, ligne 3-25 colonne 3, ligne 56 -colonne 4, ligne 1 colonne 4, ligne 55 -colonne 5, ligne 40; figures 10,11 -----	

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Demande internationale No

PCT/FR 03/01834

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
WO 9402207	A	03-02-1994	MX 9204170 A1 AT 150653 T AU 4505793 A DE 69309248 D1 DE 69309248 T2 EP 0607379 A1 WO 9402207 A1	31-01-1994 15-04-1997 14-02-1994 30-04-1997 02-10-1997 27-07-1994 03-02-1994
WO 9918396	A	15-04-1999	WO 9918396 A1 AU 4626697 A DE 69705969 D1 DE 69705969 T2 EP 1029203 A1	15-04-1999 27-04-1999 06-09-2001 04-04-2002 23-08-2000
US 4815522	A	28-03-1989	AT 22993 T DE 3367025 D1 DK 389884 A ,B, EP 0128188 A1 JP 60500143 T NO 843236 A ,B, WO 8402392 A1 SU 1386045 A3	15-11-1986 20-11-1986 14-08-1984 19-12-1984 31-01-1985 14-08-1984 21-06-1984 30-03-1988
EP 0078783	A	11-05-1983	FI 63827 B AU 9013282 A BR 8206391 A CA 1194020 A1 DK 479582 A EP 0078783 A1 ES 8308991 A1 GR 76788 A1 JP 58099628 A KR 8600039 Y2 NO 823624 A ,B, PT 75783 A ,B US 4493366 A ZA 8208002 A	29-04-1983 12-05-1983 27-09-1983 24-09-1985 04-05-1983 11-05-1983 16-12-1983 04-09-1984 14-06-1983 30-01-1986 04-05-1983 01-12-1982 15-01-1985 31-08-1983
US 4589476	A	20-05-1986	CA 1248808 A1 DE 3540729 A1 FR 2582087 A1 GB 2175081 A ,B JP 1712425 C JP 3072897 B JP 61265435 A SE 8505616 A	17-01-1989 20-11-1986 21-11-1986 19-11-1986 11-11-1992 20-11-1991 25-11-1986 17-11-1986

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☐ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☐ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☐ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☐ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☐ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☐ **OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.